1-2

燃料温度が超音速燃焼におよぼす影響 日大生産工 (院)○鈴木 俊介・東大・工(院)福本 皓士郎・田中 信太郎 今村 宰・津江 光洋・日大生産工 氏家 康成・JAXA 富岡 定毅

1. 目的および背景

次世代の宇宙往還機用推進機関として,スク ラムジェットエンジンが期待されている. スク ラムジェットエンジンは極超音速機用の推進 機関として期待され,国内外間わず多くの研究 が行われてきた*1-7. スクラムジェッットエン ジンの課題の一つとして,超音速流れ場におい て確実に保炎するのが困難なことが挙げられ る. スクラムジェットエンジンの燃焼器内での 流速は 1000 [m/s] のオーダーであるため, 燃 焼器の長さを 1 [m] 程度のオーダーにとどめ ようとすると、燃焼器内での滞留時間は1 [msec] のオーダーになってしまう. この間に 燃料は気化し空気と混合して反応しなければ ならない. すなわちスクラムジェットエンジン の燃焼器内の流れは低ダムケラ数流れである. なお、ダムケラ数は反応速度の項と滞留時間の 項の比として定義される無次元数である.

このためスクラムジェットエンジンの燃料 としては、主として反応性に優れた水素が考え られている.反応性の高い水素を用いることが 燃焼に有利であるためである.しかし、水素は 単位体積当たりの発熱量が小さいため、液体水 素を用いても燃料タンクの小型化には不向き である.そのため単位体積当たりの発熱量が高 い液体炭化水素を燃料として採用することで 問題を解決しようという試みがなされ、これま でケロシンを用いた研究が広く行われてきた.

これまでの研究から,液体炭化水素燃料の超 音速燃焼特性はおおよそ明らかになってきた. そこで本研究では,揮発性が超音速燃焼特性に 及ぼす影響を調べるために,燃料を加熱して実 験を行った.高い温度の燃料ほど超音速燃焼に 有利という予測の下,燃料の温度を変化させる ことで,燃料温度の違いが超音速燃焼に及ぼす 影響を調べた.



Fig.1 Supersonic wind tunnel

Tab.1 Airflow conditions at the combustor entrance

マッハ数	全圧[Mpa]	全温[K]
2	0.38	1800-2400

2. 実験

2.1風洞

本研究は、東京大学の超音速燃焼風洞を用い て実験を行った.装置概略図を Fig.1 に示す. 本風洞は、貯気槽を用いたブローダウン方式の 風洞であり、空気加熱に水素の燃焼を用いる vitiation 方式を採用している.これは加熱後に おける主流の酸素のモル分率が標準空気での 酸素のモル分率と一致するように流量を調節 して酸素及び水素を加え、あらかじめ燃焼させ ることによって目的の主流全温まで加熱する 方法である.このため、試験部に供給される主 流空気には水素の燃焼による副生成物が含ま れ、それらが燃料の燃焼に影響を及ぼすと考え られる.

しかし、本研究の目的は燃料の絶対的な燃焼 特性を調べることではなく、物性値の違いによ る定性的な影響を調べることであり、問題はな

The effect of fuel temperature for supersonic combustion Shunsuke SUZUKI, Koshiro HUKUMOTO, Shintaro TANAKA, Osamu IMAMURA, Mitsuhiro TSUE, Yasusige UJIIE and Sadatake TOMIOKA いと考えた. 試験部入り口での主流の条件を Tab.1 に示す.

2. 2予燃焼器

vitiation 方式に適用した予燃焼器は,125 [mm] ×30 [mm] の矩形断面,長さが400 [mm] であり,予燃焼用の燃料噴射器が流れに垂直に 5 基設けられている.急開弁と流量調節弁を経 た空気とボンベから調圧弁および流量調節弁 を経た酸素が混合し,予燃焼器に至る.燃料の 水素はボンベから調圧弁および流量調節弁を 経て予燃焼器用燃料噴射器から噴射される.燃 料の噴射方向は,混合の促進と噴射口における 背圧確保のため,主流と正対する方向とした. 安定した燃焼を達成するために噴射器後流の 還流域に自動車用点火プラグを用い,点火に使 用した.

2. 3試験部および燃料噴射系

スクラムジェットエンジン燃焼器を模擬し た試験部を Fig.2 に示す.この燃焼器は、入り ロで 30[mm]×36[mm]の矩形断面を有し、下流 部には燃焼器の発熱による熱閉塞を緩和する ため入り口から 142[mm]の地点から2°の拡大 角が設けてある.

また、燃料の噴射方式として、主流空気に対 して, 平行に噴射する方式(Parallel Injection) と, 主流空気に対して垂直または角度を持たせて 噴射する方式(Perpendicular Injection 、Angled Injection) とが考えられる. 前者は、燃料の持 つ運動量を推力として利用できるという利点 を持つが, 噴射した燃料と主流空気との混合が 進みにくいという欠点がある. それに対して後 者は、燃料の持つ運動量を推力として利用する ことは出来ないが,主流空気との混合は速やか に行われる.本研究では超音速で飛行する際の スクラムジェットエンジンの燃焼器内部の燃 焼挙動を調べることを目的とし,燃料と主流空 気の混合をよりすばやく行わせることを目指 すため,燃料を主流に対して垂直に噴射する方 式を採用した.その特徴を以下に記述する.

本燃焼器は Fig.3 に示すように二つの特徴 的機構を有している.一つは二相流噴射である. この噴射器は,主流に対して垂直なキャリアと 呼ばれる気体の流れに,燃料を横穴から投入し, 試験部に燃料を噴射する方式である.この方式 は,燃料の微粒化,主流空気との混合に寄与す ることが過去の研究から知られている.また、



Tab.2 Properties of n-octane

	C ₈ H ₁₈
分子量	114
密度[g/cm³]at 20℃	0.7
沸点[℃]	127

燃料の貫通高さはキャリアの圧力のみに依存 するため、当量比と独立に貫通高さを制御する ことができるという長所も有している.キャリ ア気体には窒素を用い、その噴射圧力は全ての 実験において 0.5[MPa]で一定とした.

二番目の特徴は, 噴射地点下流の下壁に設け られたキャビティである.これにより, ステッ プ後流に生じる再循環流が促進され, 燃料の燃 焼室内の滞留時間も増加することが知られて いる.また, キャビティ入り口での流路の急拡 大に伴う主流静圧の降下は, 燃料の貫通高さを 増加させる効果があることも知られている.こ れらのことから, このキャビティは保炎器とし ての役割を持つことが期待される.

2. 4燃料加熱装置

本研究では、燃料をテープヒーターによって 加熱することで、燃料の温度を変化させた.テー プヒーターは配管内の温度を測定している熱電 対と共に温度調節器につながれている.温度調 節器は熱電対から得られる燃料温度が指定の温 度になるようにテープヒーターを制御している.

2. 5燃料

本研究で燃料として用いた n-オクタンとその物性値を Tab.2 に示す.

2. 6 測定

燃焼器上壁には流れ方向に23個の静圧孔が

設けてあり, 燃焼室内の静圧分布を得ることが 出来る. この分布から燃焼室内部の燃焼, 非燃 焼の判定を行った. Fig.4 に熱閉塞, 超音速燃 焼, 非燃焼の各場合の典型的な燃焼室内の静圧 分布を示す.

2.6.1非燃焼モード

非燃焼モードにおいて燃焼は起こっていない.しかし,燃焼器内に発生する衝撃波により Fig.4 における No-combustion で示される圧力 分布を示す.

2.6.2超音速燃焼モード

本モードが本研究において有効な燃焼形態 である. 燃焼反応領域上流において PSW(Pre-combustion Shock Wave) が発生する ため,それに伴う静圧上昇がみられ, Fig.4 に おける Supersonic combustion で示される圧力 分布を示す.

2.6.3熱閉塞モード

超音速燃焼モードからさらに当量比を高 くすると、このモードに遷移する.このモード では燃焼反応による発熱が大きすぎるため PSW が上流のノズル部まで遡り、ノズル後流 の圧力が上昇する.その結果、ノズル前後の圧 力比が臨界圧力比を越えるため、燃焼器全域が 亜音速になってしまう.代表的な静圧分布を Fig.4 における Thermal choke に示す.

3. 結果

3. 1 自発点火性能

主流全温,当量比及び燃料温度を種々変更し て,噴射した燃料が自発点火するかを調べた. 実験は燃料温度が室温,90℃の二種類で行った. その結果を Fig.5 に示す.主流全温と当量比の 関係を示しており,各条件において自発点火の 成立を○,不成立を×で示している.本研究で はより低温,低当量比で自発点火することが出 来る燃料を優れた燃料の供給条件とした.

室温での燃料においては主流全温 2400, 2200[K],加熱された燃料においては2400,2200, 2000[K]での自発点火を確認することができ, 加熱された燃料が室温の燃料より優れた燃焼 特性を示した.自発点火性能においては,蒸発 時間が大きく影響を与えていることを示して いると考えられる.

Fig.6 は各温度における自発点火限界当量比 を示したグラフである. 2200, 2400[K]におい て,加熱された燃料は室温での燃料より自発点



Fig.6 Combustion limit equivalence ratio in each total temperature

火限界当量比が高い値であることがわかる.これは、燃料が加熱されたことによって、燃料噴霧に影響を及ぼしていることが原因と考えられ、各温度における燃料噴霧の様子を明らかにすることが必要だと思われる.

3. 2保炎性能

各燃料について, 自発点火ができない低温, 低当量比の条件において,キャリア窒素にパイ ロット水素と呼ばれる水素を添加することで 燃料を強制的に点火した.この水素を止めた後, 燃料のみで燃焼が継続し保炎するかを調べた. 実験は燃料温度 70℃で行った.その結果を Fig.6に示す.主流全温と当量比の関係を示し ており, 各条件において保炎の成立を〇, 不成 立を×で示している. 自発点火の場合と同様, より低温,低当量比で保炎することが出来る燃 料を優れた燃料供給条件とした. 主流全温 2200, 2000[K]での保炎を確認することが出来 たが、1800[K]での保炎を確認することは出来 なかった.各主流全温において、90℃の燃料を 用いた自発点火実験より燃焼限界当量比は下 がっている.しかし、これまでの研究から保炎 実験の結果は自発点火実験の結果より燃焼限 界当量比が下がることはわかっており,今回の 結果も同様の傾向を示している.このことから, 燃料温度を上げることは保炎性能に影響を大 きく及ぼさないと考えられる.これは、保炎実 験においてはあらかじめ燃焼器で火炎が形成 されているからだと思われる.

4. 結論

n-オクタンを燃料とし、スクラムジェットエ ンジンを模擬した燃焼器を用いて超音速燃焼 実験を行い、以下のような結論を得た. 1)自発点火実験において、燃料を加熱すること によって自発点火限界主流全温は低下するこ とがわかった.

2)燃料加熱による保炎性能の明確な相違は確認されなかった.

- 5. 参考文献
- Billig, F.S.,:"Research on Supersonic Combustion," Journal of Propulsion and Power, Vol.9, No.4, July-Aug.1993 pp. 499-514
- Waltrup, P.J., "Liquid-Fueled Supersonic Combustion Ramjets: A Research



Fig.7 Flame-holding performance

Perspective," Journal of Propulsion and Power, Vol. 3, No.6, Nov,-Dec. 1987, pp.515-524

- Takahashi, S., Tanaka, H., Noborio, D., and Miyashita, T., "Mach 2 Supersonic Combustion with Hydrocarbon Fuels in a Rectangular Scramjet Combustor," Proceedings of 16th ISABE, paper No.2003-1172, Cleveland, 2003.
- Avrashokov, V., et.al, "Organization of Supersonic Combustion in a Model Combustion Chamber," AIAA-Paper 90-5268, 1990
- Gruenig, C and Mayinger, F., "Supersonic Combustion of Kerosene/H₂ Mixtures in a Model Scramjet combustor," Combustion Science and Technology, Vol. 146, pp.1-22
- G.Yu et.al, Characterization of Kerosene Combustion in Supersonic Flow Using Effervescent Atomization, 11th AIAA./AIFF International Conference
- Uriuda, Y., Osaka, J., Nakaya, S., Tanaka, H., Takahashi, S., Wakai, K., Tsue, M., Kono, M.
 "A Research on Supersonic Combustion of Atomized/Vaporized Kerosene Fuel" Proceedings of Asian Joint Conference on Propulsion and Power, Seoul, 2004

<u>-8</u> --